

# 3. ベルヌーイの定理(動水力学)

- 3.1 ベルヌーイの定理
- 3.2 トリチェリーの定理
- 3.3 ベンチュリー管
- 3.4 ピトー管

# 3.1 ベルヌーイの定理

損失を考慮しない！理想流体と仮定、オイラー(Euler)の運動方程式より

①-②の流線上で(※一本の流線上で成立！) See図3.1

$$\frac{V_1^2}{2} + \frac{p_1}{\rho} + gz_1 = \frac{V_2^2}{2} + \frac{p_2}{\rho} + gz_2 \quad (3.1)$$

一般的に

$$\frac{V^2}{2} + \frac{p}{\rho} + gz = H = \text{const} \quad (3.2)$$

運動エネルギー + 圧力エネルギー + 位置エネルギー = 一定  
エネルギー保存則を表している。

(3.1)式を **ベルヌーイの定理** Bernoulli's theorem と呼ぶ。

$$\frac{\rho V^2}{2} + p + \rho gz = p_t = \text{const} \quad (3.3)$$

動圧 = 全圧 - 静圧 (水平位置; 位置エネルギーを考慮しない。

①-②が水平の場合) ピトー管で速度を求める場合! See 図3.4

$$\frac{\rho V^2}{2} = p_t - p \rightarrow \text{動圧} = \text{全圧} - \text{静圧} \quad (3.4)$$

or

$$\frac{V_1^2}{2g} + \frac{p_1}{\rho g} + z_1 = \frac{V_2^2}{2g} + \frac{p_2}{\rho g} + z_2 \quad (3.5)$$

一般的に

$$\frac{V^2}{2g} + \frac{p}{\rho g} + z = \text{const} \quad [\text{m}] \quad (3.6)$$

速度水頭 + 圧力水頭 + 位置水頭 = 一定

連続の式は、

$$Q = AV \quad (3.7)$$

損失のない非粘性流体  
理想流体に対して

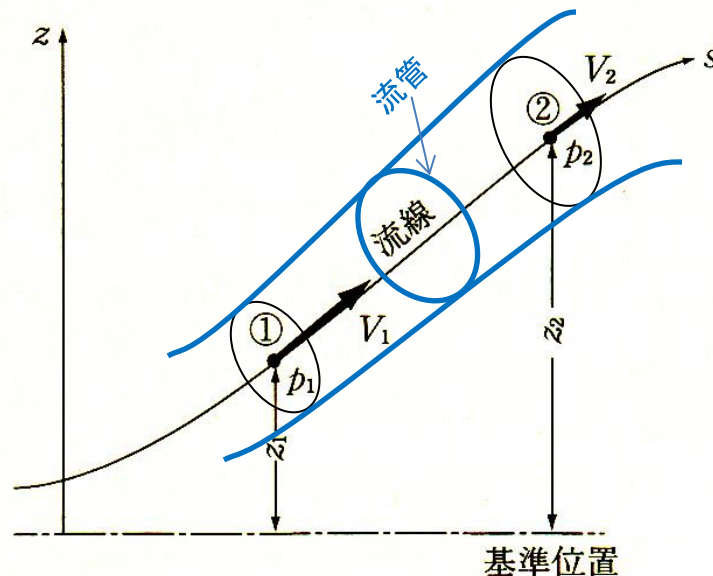


図3.1 ベルヌーイの定理 (オイラーの運動方程式)

## 3.2 トリチェリーの定理

損失のない非粘性流体 理想流体に対して

<比較的に小さな孔から流出する場合>

水槽側壁の小孔（オリフィス）からの流出速度 $V_2$ は、①-②間でベルヌーイの定理を適用すると

$$\cancel{\frac{V_1^2}{2g}} + \cancel{\frac{p_1}{\rho g}} + z_1 = \cancel{\frac{V_2^2}{2g}} + \cancel{\frac{p_2}{\rho g}} + z_2 \quad (3.8)$$

$V_1 \cong 0$ ,  $z_1 - z_2 = H$ ,  $p_1 = p_2 = p_a$  (大気圧)

$V_1$ : 近寄り速度 $\cong 0$ 、面積比:50倍以上

$$\therefore V_2 = \sqrt{2gH}$$

(3.9)

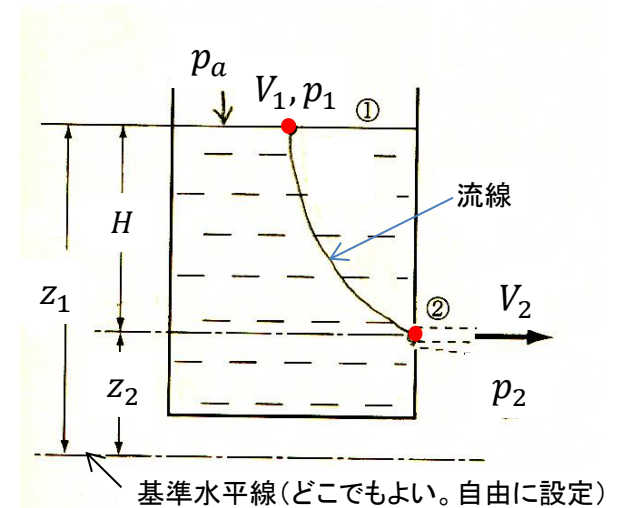


図3.2 小孔からの流出速度

## 実在流体 粘性流体に対して

実在流体に対しては、次の式を用いる。

$$V_2 = c_v \sqrt{2gH} \quad (3.10)$$

$c_v$  は、**速度係数** 通常は、0.93～0.98である。

小孔(オリフィス)の面積を $a$  とすると、噴流の断面積 $a'$ は

$$a' = c_c a \quad (3.11)$$

$c_c$  は、**収縮係数** 通常は、0.61～0.66である。

小孔(オリフィス)から流出する**流量** $Q$ は、次式で表される。

$$Q = a' c_v \sqrt{2gH} = ca \sqrt{2gH} \quad (3.12)$$

$c$  は、**流量係数**であり、速度係数と収縮係数の積で表される。

$$c = c_v c_c \quad (3.13)$$

## 実在流体 粘性流体に対して

### 小孔が比較的大きい場合。

小孔が比較的大きい場合で、液面低下が無視できない場合。

水槽の断面積を $A$ 、小孔の面積を $a$ とする。

図において、液面の位置が $z$ になったとき、その位置で微小時間 $dt$ の間に液面が微小高さ $dz$ だけ低下したとする。

水槽内の液体減少量は、小孔からの流出量に等しいから、式(3.12)より流量係数を $c$ とすると

$$-Adz = ca\sqrt{2gz}dt$$

となり、変形すると(負号は、 $z$  の変化が常に負であるため)

$$dt = -\frac{A}{ca} \frac{dz}{\sqrt{2gz}} \quad (3.14)$$

$H$  の高さまであった流体が $z$  の高さまで減少するのに要する時間  $t$  は

$$t = -\frac{A}{ca\sqrt{2g}} \int_H^z \frac{dz}{\sqrt{z}} = \frac{A}{ca} \sqrt{\frac{2}{g}} (\sqrt{H} - \sqrt{z}) \quad (3.15)$$

すべての流体が流出するのに必要な時間  $T$  は、上式で  $z = 0$  として

$$T = \frac{A}{ca} \sqrt{\frac{2H}{g}} \quad (3.16)$$

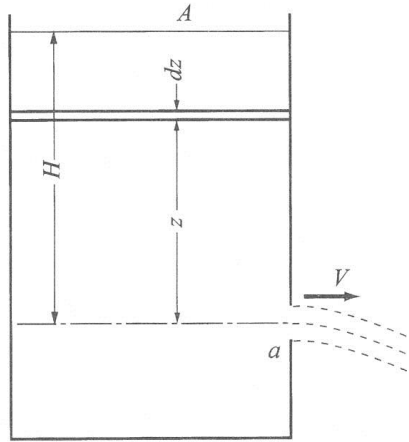


図 4.5 液面が低下する場合の流出

# 3.3 ベンチュリー管

## <流量測定>

管路の一部を絞り、前後の圧力差から管路内を流れる流量を求める。

$$Q = A_2 V_2 = \frac{A_2}{\sqrt{1 - (A_2/A_1)^2}} \sqrt{\frac{2(p_1 - p_2)}{\rho}} \quad (3.17)$$

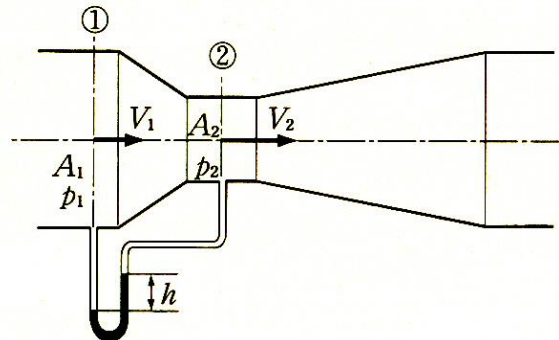


図3.3 ベンチュリー管

# 3.4 ピトー管

## <亜音速の速度測定>

全圧と静圧測定より、速度を求める。ベルヌーイの定理より

$$\frac{V^2}{2g} + \frac{p_s}{\rho g} + z = \frac{1}{2g} V_0^2 + \frac{p_t}{\rho g} + z_0 \quad (3.18)$$

$$\frac{1}{2}\rho V^2 + p_s + \rho g z = \frac{1}{2}\rho V_0^2 + p_t + \rho g z_0$$

今、 $V_0 = 0$  (よどみ点では、速度0) ,  $z = z_0$

$$\frac{1}{2}\rho V^2 = p_t - p_s \quad (3.19)$$

動圧 = 全圧 - 静圧

$$\therefore V = \sqrt{\frac{2(p_t - p_s)}{\rho}}$$

$$V = k \sqrt{\frac{2(p_t - p_s)}{\rho}}$$

$k$  : ピトー管係数

**(例題)** ピトー管を用いて20°Cの空気の流れを測定。動圧が30.5kPa, 静圧が101.3kPaである。(a)非圧縮性, (b)圧縮性の場合の空気の速度を求めよ。ピトー管係数  $k = 0.98$ , 密度  $\rho = 1.204 \text{ kg/m}^3$ , ガス定数  $R = 287.03 \text{ J/(kg}\cdot\text{K)}$ とする。

(解答)

(a)非圧縮性の場合 速度は、 $V = k \sqrt{\frac{2(p_t - p_s)}{\rho}} = 0.98 \sqrt{\frac{2}{1.204} \times 30.5 \times 10^3} = 220.6 \text{ m/s}$

(b)圧縮性の場合 音速は： $a = \sqrt{\frac{\kappa p_1}{\rho}} = \sqrt{\frac{1.4 \times 101.3 \times 10^3}{1.204}} = 343.2 \text{ m/s}$   $\therefore$  マッハ数は： $M = \frac{V}{a} = \frac{220.6}{343.2} = 0.643$  したがって、流れは、亜音速である。

空気の全温度がわかれば、次式で速度は求められる。 全温度  $T_1 = 273.15 + 20 = 293.15 \text{ K}$  だから

$$V = M \sqrt{\kappa R T_1} \frac{1}{\sqrt{1 + \frac{\kappa - 1}{2} M^2}} = 0.643 \times \sqrt{1.4 \times 287.03 \times 293.15} \times \frac{1}{\sqrt{1 + \frac{1.4 - 1}{2} 0.643^2}} = 212.1 \text{ m/s}$$

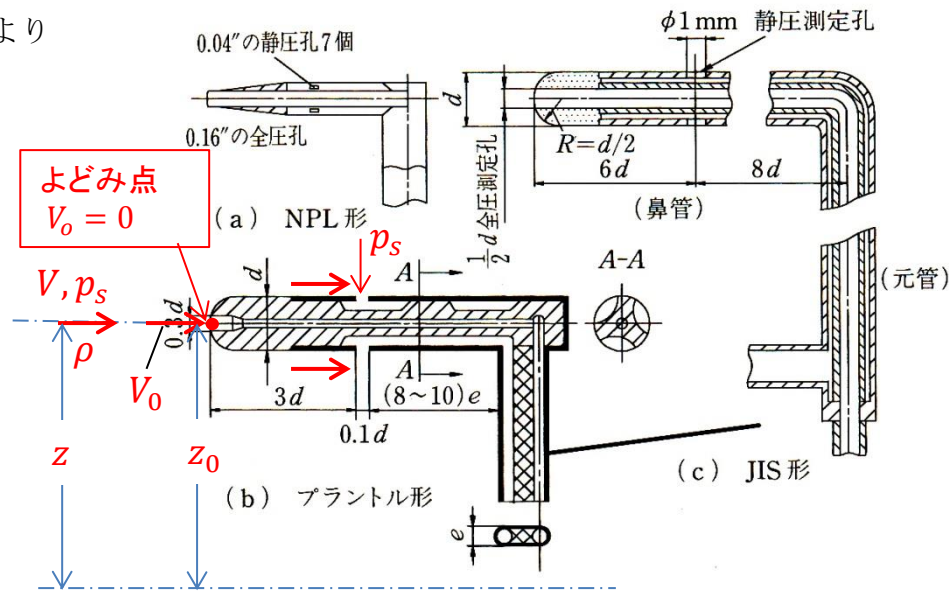


図3.4 標準ピトー管